# MicroPatent® PatSearch FullText: Record 1

Patent/Publication No.: (EP0480190)

[no drawing available]

## EP0480190 B1

# Polymerwaxes of propylene with high hardness and crystallinity

BASF Aktiengesellschaft

Inventor(s): Schlund, Rueger, Dr.; Hungenberg, Klaus-Dieter, Dr.; Mueller, Michael Wolfgang, Dr.; Kerth, Juergen, Dr.; Zolk, Ralf, Dr.

Application No. EP91115408 EP, Filed 19910912, A2 Published 19920415, A3 Published 19920708 Granted 19950607

Abstract: Polymer waxes of propylene with 0 to 40 % by weight of other C2-C8-alk-1-enes have a Höppler hardness of from 500 to 3,000, a crystallinity, determined by the xylene-insoluble content, of from 75 to 98 % by weight, an isotacticity of greater than 70 % by weight and a weight average molecular weight Mw of from 5,000 to 100,000. The polymer waxes according to the invention are obtainable by Ziegler-Natta polymerisation from the gas phase in an agitated fixed bed in the presence of from 5 to 60 % by volume of hydrogen.

Int'l Class: C08F01006; C08F00234 C08F00238

Priority: DE 4030379 19900926

(12)

# EUROPÄISCHE PATENTSCHRIFT

45 Veröffentlichungstag der Patentschrift: 07.06.95

(5) Int. Cl.6: C08F 10/06, C08F 2/34. C08F 2/38

(21) Anmeldenummer: 91115408.6

2 Anmeldetag: 12.09.91

- Polymerwachse des Propylens mit hoher Härte und Kristallinität.
- Priorität: 26.09.90 DE 4030379
- 43 Veröffentlichungstag der Anmeldung: 15.04.92 Patentblatt 92/16
- 45 Bekanntmachung des Hinweises auf die Patenterteilung: 07.06.95 Patentblatt 95/23
- Benannte Vertragsstaaten: AT BE DE ES FR GB IT NL
- 66 Entgegenhaltungen:

EP-A- 0 114 391

EP-A- 0 291 958 EP-A- 0 450 456

EP-A- 0 321 852 DE-A- 3 148 229

FR-A- 2 428 651

- 73 Patentinhaber: BASF Aktiengesellschaft Carl-Bosch-Strasse 38 D-67063 Ludwigshafen (DE)
- 7 Erfinder: Schlund, Rueger, Dr.

W-6800 Mannheim 1 (DE)

Erfinder: Hungenberg, Klaus-Dieter, Dr.

Ortsstrasse 135

W-6943 Birkenau (DE)

Erfinder: Mueller, Michael Wolfgang, Dr.

Neurott 56

W-6831 Plankstadt (DE)

Erfinder: Kerth, Juergen, Dr.

Wattenheimer Strasse 15

W-6719 Carlsberg (DE)

Erfinder: Zolk, Ralf, Dr. Weinbietstrasse 7

W-6714 Weisenheim (DE)

Anmerkung: Innerhalb von neun Monaten nach der Bekanntmachung des Hinweises auf die Erteilung des europäischen Patents kann jedermann beim Europäischen Patentamt gegen das erteilte europäische Patent Einspruch einlegen. Der Einspruch ist schriftlich einzureichen und zu begründen. Er gilt erst als eingelegt, wenn die Einspruchsgebühr entrichtet worden ist (Art. 99(1) Europäisches Patentübereinkommen).

eine spezifische Oberfläche von 10 bis 1000 m²/g, insbesondere von 100 bis 500 m²/g auf.

Weiter werden bei der Herstellung der titanhaltigen Feststoffkomponente u.a. Verbindungen des Magnesiums eingesetzt. Als solche kommen insbesondere Magnesiumhalogenide, Magnesiumalkyle und Magnesiumaryle, sowie Magnesiumalkoxy- und Magnesiumaryloxyverbindungen in Betracht, wobei bevorzugt Magnesiumdichlorid, Magnesiumdibromid und Magnesiumdi-(C1-C10-alkyl)-Verbindungen verwendet werden. Daneben kann die titanhaltige Feststoffkomponente noch Halogen, bevorzugt Chlor oder Brom enthalten

Außerdem enthält die titanhaltige Feststoffkomponente noch Elektronendonorverbindungen, beispielsweise mono- oder polyfunktionelle Carbonsäuren, Carbonsäureanhydride und Carbonsäureester, Ketone, Ether, Alkohole, Lactone, sowie phosphor- und siliciumorganische Verbindungen. Bevorzugt werden als Elektronendonorverbindungen innerhalb der titanhaltigen Feststoffkomponente Phthalsäurederivate der allgemeinen Formel I

verwendet, wobei X und Y jeweils für Chlor oder einen C<sub>1</sub>- bis C<sub>10</sub>-Alkoxyrest oder gemeinsam für Sauerstoff stehen. Besonders bevorzugte Elektronendonorverbindungen sind Phthalsäureester, wobei X und Y C<sub>1</sub>-C<sub>8</sub>-Alkoxyreste, beispielsweise Methoxy-, Ethoxy-, Propyloxy- oder Butyloxyreste bedeuten.

Weiter bevorzugte Elektronendonorverbindungen innerhalb der titanhaltigen Feststoffkomponente sind u.a. Diester von 3- oder 4-gliedrigen, gegebenenfalls substituierten Cycloalkyl-1,2-dicarbonsäuren, sowie Monoester von, gegebenenfalls substituierten Benzophenon-2-carbonsäuren. Als Hydroxyverbindungen werden bei diesen Estern die bei Veresterungsreaktionen üblichen Alkohole verwendet, u.a. C<sub>1</sub>- bis C<sub>15</sub>-Alkanole, C<sub>5</sub>- bis C<sub>7</sub>-Cycloalkanole, die ihrerseits C<sub>1</sub>- bis C<sub>10</sub>-Alkylgruppen tragen können, ferner Phenole, Naphthole sowie die C<sub>1</sub>-C<sub>10</sub>-Alkylderivate dieser Verbindungen.

Die titanhaltige Feststoffkomponente kann nach an sich bekannten Methoden hergestellt werden. Beispiele dafür sind u.a. in der EP-A 45 975, der EP-A 86 473, der EP-A 171 200, der GB-A 2 111 066 und der US-A 4 857 613 beschrieben.

Bei der Herstellung der titanhaltigen Feststoffkomponente wird bevorzugt das nachstehende dreistufige Verfahren angewandt.

In der ersten Stufe versetzt man zunächst einen feinteiligen Träger, bevorzugt Siliciumdioxid oder  $SiO_2 \cdot aAl_2O_3$  mit einem Wassergehalt von 0,5 bis 5 Gew.-% - wobei a für eine Zahl im Bereich von 0,001 bis 2, insbesondere im Bereich von 0,01 bis 0,5 steht - mit einer Lösung der magnesiumhaltigen Verbindung in einem flüssigen Alkan, wonach man dieses Gemisch 0,5 bis 5 Stunden lang bei einer Temperatur zwischen 10 und 120 °C rührt.

Vorzugsweise setzt man pro Mol des Trägers 0,1 bis 1 mol der Magnesiumverbindung ein. Anschließend fügt man unter ständigem Rühren ein Halogen oder einen Halogenwasserstoff, insbesondere Chlor oder Chlorwasserstoff im wenigstens zweifachen, bevorzugt im wenigstens fünffachen molaren überschuß, bezogen auf die magnesiumhaltige Verbindung, hinzu Nach etwa 30 bis 120 Minuten trennt man den Feststoff von der flüssiger Phase ab.

In der zweiten Stufe bringt man das auf diese Weise erhaltene Produkt in ein flüssiges Alkan ein und fügt danach ein C<sub>1</sub>- bis C<sub>8</sub>-Alkanol, insbesondere Ethanol, ein Halogenid oder ein Alkoholat des drei- oder vierwertigen Titans, insbesondere Titantetrachlorid, sowie eine Elektronendonorverbindung, insbesondere ein Phthalsäurederivat der allgemeinen Formel I hinzu. Dabei setzt man pro Mol Magnesium des aus der ersten Stufe erhaltenen Feststoffs 1 bis 5 mol, insbesondere 2 bis 4 mol, Alkanol, 2 bis 20 mol, insbesondere 4 bis 10 mol, des drei- oder vierwertigen Titans und 0,01 bis 1 mol, insbesondere 0,1 bis 1,0 mol, der Elektronendonorverbindung ein. Dieses Gemisch wird wenigstens eine Stunde lang bei einer Temperatur zwischen 10 und 150 °C gerührt, der so erhaltene feste Stoff anschließend abfiltriert und mit einem flüssigen Alkan, bevorzugt mit Hexan oder Heptan, gewaschen.

In der dritten Stufe extrahiert man den aus der zweiten Stufe erhaltenen Feststoff einige Stunden lang bei Temperaturen zwischen 100 und 150°C mit überschüssigem Titantetrachlorid oder einer im überschuß vorliegenden Lösung von Titantetrachlorid in einem inerten Lösungsmittel, vorzugsweise einem Alkylbenzol, wobei das Lösungsmittel wenigstens 5 Gew.-% Titantetrachlorid enthält. Danach wäscht man das Produkt solange mit einem flüssigen Alkan, bis der Gehalt der Waschflüssigkeit an Titantetrachlorid weniger als 2 Gew.-% beträgt.

Die auf diese Weise erhältliche titanhaltige Feststoffkomponente wird mit Cokatalysatoren als Ziegler-Natta-Katalysatorsystem verwendet. Als Cokatalysatoren kommen dabei Aluminiumverbindungen und Elektronendonorverbindungen in Betracht.

Geeignete Aluminiumverbindungen sind neben Trialkylaluminium auch solche Verbindungen, bei denen eine Alkylgruppe durch eine Alkoxygruppe oder durch ein Halogenatom, beispielsweise durch Chlor oder Brom, ersetzt ist.

Bevorzugt werden Trialkylaluminiumverbindungen verwendet, deren Alkylgruppen jeweils 1 bis 8 C-Atome aufweisen, beispielsweise Trimethyl-, Triethyl- oder Methyldiethylaluminium.

Bevorzugt verwendet man neben der Aluminiumverbindung noch als weiteren Cokatalysator Elektronendonorverbindungen wie beispielsweise mono- oder polyfunktionelle Carbonsäuren, Carbonsäureanhydride
und Carbonsäureester, Ketone, Ether, Alkohole, Lactone, sowie phosphor- und siliziumorganische Verbindungen. Besonders geeignete Elektronendonorverbindugen sind dabei siliciumorganische Verbindungen der
allgemeinen Formel II

15 R<sup>1</sup><sub>n</sub>Si(OR<sup>2</sup>)<sub>4-n</sub> II

wobei R¹ gleich oder verschieden ist und eine  $C_1$ - bis  $C_{20}$ -Alkylgruppe, eine 5- bis 7-gliedrige Cycloalkylgruppe, die ihrerseits eine  $C_1$ - bis  $C_{10}$ -Alkylgruppe tragen kann, oder eine  $C_6$ - bis  $C_{20}$ -Aryl- oder Arylalkylgruppe bedeutet, R² gleich oder verschieden ist und eine  $C_1$ - bis  $C_{20}$ -Alkylgruppe bezeichnet und n für die Zahlen 1, 2 oder 3 steht. Besonders bevorzugt werden dabei solche Verbindungen, in denen R¹ eine  $C_1$ - bis  $C_8$ -Alkylgruppe oder eine 5- bis 7-gliedrige Cycloalkylgruppe, R² eine  $C_1$ - bis  $C_4$ -Alkylgruppe und n die Zahlen 1 oder 2 bedeuten.

Unter diesen Verbindungen sind Dimethoxydiisopropylsilan, Dimethoxysisobutylisopropylsilan, Dimethoxydiisobutylsilan, Dimethoxydicyclopentylsilan und Diethoxysisobutylisopropylsilan hervorzuheben.

Bevorzugt werden solche Katalysatorsysteme verwendet, bei denen das Atomverhältnis zwischen Aluminium aus der Aluminiumverbindung und Titan aus der titanhaltigen Feststoffkomponente 1:1 bis 800:1, insbesondere 2:1 bis 200:1, und das Molverhältnis zwischen der Aluminiumverbidung und der als Cokatalysator eingesetzten Elektronendonorverbindung 1:1 bis 100:1, insbesondere 2:1 bis 80:1 beträgt. Die Katalysatorbestandteile können in beliebiger Reihenfolge einzeln oder als Gemisch der Komponenten in das Polymerisationssystem eingebracht werden.

Die Polymerisation wird bei dem zu den erfindungsgemäßen Polymerwachsen führenden Verfahren bei einem Druck von 10 bis 40 bar, einer Temperatur von 50 bis 150 °C und einer mittleren Verweilzeit des Reaktionsgemisches von 1 bis 5 Stunden durchgeführt. Bevorzugt sind dabei Drücke von 15 bis 35 bar, Temperaturen von 60 bis 120 °C und insbesondere vor 90 bis 120 °C und mittlere Verweilzeiten von 1,5 bis 4 Stunden.

Die Polymerisation wird in der Gasphase in einem gerührten Festbett aus feinteiligem Polymerisat durchgeführt. Der dabei als Molmassenregler vorhandene Wasserstoff wird erfindungsgemäß in solchen Mengen vorgelegt, daß sein Gehalt in der Gasphase 5 bis 60 Vol-%, insbesondere 8 bis 50 Vol-% beträgt.

Die auf diese Weise erhältlichen Polymerwachse weisen Schmelzflußindizes von 1 bis 500 g/min, vorzugsweise von 2 bis 200 g/min auf, jeweils gemessen analog DIN 53 735 bei 190 °C und 0,098 kg. Der Schmelzflußindex entspricht dabei der Menge an Polymerwachs, die innerhalb von 10 Minuten aus der nach DIN 53 735 genormten Prüfvorrichtung bei einer Temperatur von 190 °C und unter dem Gewicht des Stempels von 0,098 kg ausgepreßt wird.

Aufgrund ihrer guten Härte sowie ihrer hohen Kristallinität und Isotaktizität eignen sich die erfindungsgemäßen Polymerwachse des Propylens u. a. als Gleit- und Trennmittel, als Schmiermittel und als Bestandteil von Pasten. Für derartige Anwendungsbereiche wirkt sich ferner auch die relativ hohe Schüttdichte günstig aus.

## Beispiele 1 - 5

50

Die Herstellung der erfindungsgemäßen Polymerwachse erfolgte in allen Beispielen in einem Rührautoklaven mit einem Nutzvolumen von 200 I. Der Reaktor enthielt ein bewegtes Festbett aus feinteiligem Polypropylen. Dabei wurde gasförmiges Propylen in den Reaktor eingeleitet und bei einer mittleren Verweilzeit von 3 Stunden polymerisiert. Die genauen Versuchsbedingungen, insbesonders der Propylenpartialdruck, die Temperatur, die Vol-% Wasserstoff und die Produktivität, d. h. die Menge hergestelltes Polymerwachs pro g Katalysator, können der nachfolgenden Tabelle entnommen werden.

In allen Beispielen erfolgte die Polymerisation kontinuierlich mit Hilfe eines Ziegler-Natta-Katalysators, wobei pro Stunde pro g der titanhaltigen Feststoffkomponente, 60 mmol Triethylaluminium und 6 mmol

Dimethoxyisobutylisopropylsilan als Katalysatorbestandteile verwendet wurden. Die Mengen der dabei verwendeten titanhaltigen Feststoffkomponente sind in Gramm der nachfolgenden Tabelle zu entnehmen.

Die dabei verwendete, titanhaltige Feststoffkomponente wurde nach folgendem Verfahren hergestellt.

Dazu versetzte man in einer ersten Stufe SiO<sub>2</sub>, welches einen Teilchendurchmesser von 20 bis 45 µm, ein Porenvolumen von 1,75 cm³/g und eine Oberfläche von 320 m²/g aufwies, mit in n-Heptan gelöstem Butyl-octylmagnesium, wobei pro Mol SiO<sub>2</sub> • 0,3 mol der Magnesiumverbindung eingesetzt wurden. Die Lösung wurde 1,5 Stunden lang bei 90 °C gerührt, danach auf 20 °C abgekühlt, und anschließend wurde die 10-fache molare Menge, bezogen auf die magnesiumorganische Verbindung, an Chlorwasserstoff eingeleitet. Nach 30 Minuten trennte man das festphasige Produkt vom Lösungsmittel ab.

Das aus der ersten Stufe erhältliche Produkt wurde mit n-Heptan versetzt und anschließend wurde unter ständigem Rühren 3 mol Ethanol, bezogen auf 1 mol Magnesium, hinzugefügt. Dieses Gemisch wurde 1,5 Stunden bei 80°C gerührt und danach mit 6 mol Titantetrachlorid und 0,5 mol Phthalsäuredi-n-butylester, jeweils bezogen auf 1 mol Magnesium, versetzt. Das Reaktionsgemisch wurde weitere zwei Stunden gerührt, wonach der Feststoff vom Lösungsmittel durch Filtration abgetrennt wurde.

Das so erhaltene Produkt extrahierte man zwei Stunden lang bei 125 °C mit einer 15 gewichtsprozentigen Lösung von Titantetrachlorid in Ethylbenzol. Danach wurde das Festprodukt durch Filtration vom Extraktionsmittel getrennt und solange mit n-Heptan gewaschen, bis dieses nur mehr 0,3 Gew.-% Titantetrachlorid enthielt

Die daraus resultierende titanhaltige Feststoffkomponente enthielt 3,1 Gew.-% Titan, 7,5 Gew.-% Magnesium und 28,3 Gew.-% Chlor.

Die Eigenschaften der mit Hilfe dieses Verfahrens hergestellten Polymerwachse, insbesondere die Härte, die Kristallinität, die Isotaktizität, das Gewichtsmittel der Molmassen Mw, der Schmelzflußindex, ferner der Schmelzpunkt, die Viskosität und die Schüttdichte können der nachstehenden Tabelle entnommen werden.

25

10

30

35

40

45

50

		1	2	<u>3</u>	4	<u>5</u>
5	versuchsbedingungen					
	Partialdruck Propylen [bar]	19, 2	17,4	16,8	15, 1	11,1
10	Temperatur [°C]	100	100	100	100	100
15	Wasserstoffanteil [vol-%]	8,7	17,0	20,9	28, 3	43,0
	Produktivität [g Polymerwachs/g Katalysator]	7235	4470	3420	2510	2050
20	Menge der verwendeten titan- haltigen Feststoffkomponente [g]	2,76	4,47	5, 85	7,97	9, 76
25	Eigenschaften des Polymerwachses					
	Härte a) [bar]	2026	1927	1931	1653	1109
30	Kristallinität Þ) [%]	97, 3	95,8	93, 2	90,8	88,5
35	Isotaktizität <sup>(</sup> ) [%]	95,0	94,0	89,0	91,0	88, 0
	Gewichtsmittel d)	92000	67000	50000	36000	33000
40	Schmelzfluβindex e) [g/10 min]	6,6	30,9	55, 2	78,0	102
45	Schmelzpunkt f) [°C]	160,7	156, 5	155,0	152,6	151,3
	viskosität g) [dł/g]	0,81	0,57	0,47	0,33	0,30
50	Schüttdichte h) {g/l}	388	401	424	434	418

- a) Höppler-Härte, bestimmt nach DGF M III 9a der Deutschen Gesellschaft für Fettwissenschaften/Münster, bei  $23^{\circ}\text{C}$
- 5 b) bestimmt durch den Anteil xylolunlöslicher Polymerwachse
  - c) bestimmt durch das Pentadenverhältnis aus dem 13C-Kernresonanzspektrum
- 10 d) bestimmt durch Gelpermeationschromatographie
  - e) analog DIN 53 735, bei 190°C und 0,098 kg
- 15 f) bestimmt durch Differential Scanning Calorimetry
  - g) bestimmt mittels eines Viskosimeters nach Ubbelohde
- <sub>20</sub> h) nach DIN 53 466

#### Patentansprüche

25

30

35

45

50

- 1. Verfahren zur Herstellung von Polymerwachsen des Propylens mit 0 bis 40 Gew.-% anderer C<sub>2</sub>-C<sub>8</sub>-Alk-1-ene, einer Härte, nach Höppler, von 500 bis 3000, einer Kristallinität, bestimmt durch den in Xylol unlöslichen Anteil, von 75 bis 98 Gew.-%, einer Isotaktizität von mehr als 70 Gew.-% und einem Gewichtsmittel der Molmasse Mw von 500 bis 100 000, wobei man die Polymerisation in Anwesenheit von Wasserstoff als Molmassenregler, mittels eines Ziegler-Nätta-Katalysatorsytems, das neben einer titanhaltigen Feststoffkomponente eine Aluminiumkomponente und eine Elektronendonorkomponente enthält, bei einem Druck von 10 bis 40 bar, einer Temperatur von 50 bis 150 °C und einer mittleren Verweilzeit des Reaktionsgemisches von 1 bis 5 Stunden vornimmt, dadurch gekennzeichnet, daß man aus der Gasphase heraus in einem bewegten Festbett polymerisiert und den Gehalt an Wasserstoff in der Gasphase auf 5 bis 60 Vol-% eingestellt.
- Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß man den Gehalt an Wasserstoff in der Gasphase auf 8 bis 50 Vol-% eingestellt.

## 40 Claims

- 1. A process for preparing a polymeric wax of propylene with from 0 to 40 % by weight of other C<sub>2</sub>-C<sub>8</sub>-1-alkenes, with a Höppler hardness of from 500 to 3000, with a crystallinity, determined from the proportion insoluble in xylene, of from 75 to 98 % by weight, with an isotacticity of more than 70 % by weight and with a weight average molecular weight Mw of from 5000 to 100000, where the polymerization is carried out in the presence of hydrogen as molecular weight regulator, using a Ziegler-Natta catalyst system which, besides a titanium-containing solid component, contains an aluminum component and an electron donor component, under a pressure of from 10 to 40 bar at from 50 to 150 °C with an average residence time of the reaction mixture of from 1 to 5 hours, which comprises polymerization from the gas phase in an agitated fixed bed, and adjusting the content of hydrogen in the gas phase to from 5 to 60 % by volume.
- A process as claimed in claim 1, wherein the content of hydrogen in the gas phase is adjusted to from 8 to 50 % by volume.

## Revendications

- 1. Procédé de préparation de cires polymères du propylène contenant 0 à 40% en poids d'autres alcènes-1 en C<sub>2</sub>-C<sub>8</sub>, ayant une dureté Höppler de 500 à 3000, une cristallinité, déterminée par la fraction insoluble dans le xylène, de 75 à 98% en poids, une isotacticité de plus de 70% en poids et une moyenne en poids de la masse moléculaire Mw de 500 à 100 000, la polymérisation étant effectuée en présence d'hydrogène servant de régulateur de la masse moléculaire, au moyen d'un système catalytique de Ziegler-Natta qui contient, en plus d'un composant solide au titane, un composé de l'aluminium et un composant donneur d'électrons, sous une pression de 10 à 40 bar, à une température de 50 à 150 °C et avec une durée moyenne de séjour du melange réactionnel de 1 à 5 h, caractérisé en ce qu'on polymérise à partir de la phase gazeuse en lit de solides mis en mouvement et on règle la teneur en hydrogène de la phase gazeuse à 5-60% en volume.
- 2. Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce qu'on règle la teneur en hydrogène de la phase gazeuse à 8-50% en volume.